EUROPEAN PATENT OFFICE

Patent Abstracts of Japan

2008,2,14

PUBLICATION NUMBER

09059074

PUBLICATION DATE

04-03-97

APPLICATION DATE

21-08-95

APPLICATION NUMBER

07236097

APPLICANT: NGK SPARK PLUG CO LTD;

INVENTOR: ITO MASAYA;

INT.CL.

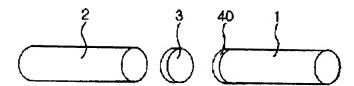
C04B 37/02 B23K 1/19 B23K 35/28

TITLE

: PRODUCTION OF COMBINATION OF

CERAMIC MEMBER WITH ALUMINUM

MEMBER



ABSTRACT :

PROBLEM TO BE SOLVED: To enable the joining of an Al member to a ceramic member by forming a metallic layer consisting essentially of AI on the surface of the ceramic member and joining the Al member onto the resultant metallic layer with a brazing filler material, containing Cu and Si and consisting essentially of Al.

SOLUTION: A metallic layer, consisting essentially of Al and having ≥0.08μm thickness is formed on the surface of a ceramic member and an Al member is then joined thereonto with a brazing filler material, containing 22.5-32.5wt.% Cu and ≥5.9wt.% Si and consisting essentially of AI (having ≤584°C melting point). Nonoxide ceramics (e.g. Si₃N₄), oxide ceramics (e.g. Al₂O₃), oxynitride ceramics (e.g. sialon), etc., can be applied to the ceramic member. The method for producing a combination of the ceramic member 1 to the Al member 2 comprising forming the metallic layer 40 consisting essentially of Al on the surface of the ceramic member 1 and then joining the Al member 2 thereonto with the brazing filler material 3 consisting essentially of Al is shown in the figure.

COPYRIGHT: (C)1997,JPO

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-59074

(43)公開日 平成9年(1997)3月4日

(51) Int.Cl. ⁶		識別記号	庁内整理番号	F I			技術表示箇所
C 0 4 B				C 0 4 B	37/02	В	
B 2 3 K	•			B 2 3 K	1/19	В	
	35/28	310			35/28	3 1 0 A	

審査請求 未請求 請求項の数8 FD (全 6 頁)

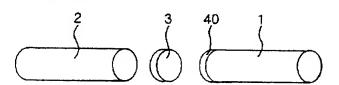
				-
(21)出願番号	特順平7-236097	(71)出願人	000004547	
(22)出順日	平成7年(1995)8月21日		日本特殊陶業株式会社 愛知県名古屋市瑞穂区高辻町14番18号	
		(72)発明者		
			爱知県名古屋市瑞穂区高辻町14番18号本特殊陶業株式会社内	日
		(72)発明者	伊藤 正也	
			爱知県名古屋市瑞穂区高辻町14番18号 本特殊陶業株式会社内	日

(54) 【発明の名称】 セラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法

(57)【要約】

【課題】 本願発明の課題は、セラミックス部材とアルミニウム部材を低融点のろう材を用いることによりアルミニウム部材を広範囲に選択でき、低温で容易に且つ高強度に接合する方法を提供することである。

【解決手段】 セラミックス部材の表面にA1を主成分とする金属層を形成し、該金属層上にCu22.5~32.5重量%及びSi5.9重量%以下を含みA1を主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合することを特徴とするセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法である。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 セラミックス部材の表面にA1を主成分とする金属層を形成し、該金属層上にCu22.5~32.5重量%及びSi5.9重量%以下を含みA1を主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合することを特徴とするセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法。

【請求項2】 セラミックス部材の表面にA1を主成分とする金属層を形成し、該金属層上にCu24.2~29.2重量%及びSi3.4~5.8重量%を含みA1を主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合することを特徴とするセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法。

【請求項3】 セラミックス部材の表面にA1を主成分とする金属層を形成し、該金属層上にCu26.0~27.6重量%及びSi3.9~5.7重量%を含みA1を主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合することを特徴とするセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法。

【請求項4】 セラミックス部材の表面にA1を主成分とする金属層が最上層となる複数の層を形成し、該金属層上にCu22.5~32.5重量%及びSi5.9重量%以下を含みA1を主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合することを特徴とするセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法。

【請求項5】 セラミックス部材の表面にA 1 を主成分とする金属層が最上層となる複数の層を形成し、該金属層上にC u 24.2~29.2重量%及びS i 3.4~5.8重量%を含みA 1 を主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合することを特徴とするセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法。

【請求項6】 セラミックス部材の表面にA1を主成分とする金属層が最上層となる複数の層を形成し、該金属層上にCu26.0~27.6重量%及びSi3.9~5.7重量%を含みA1を主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合することを特徴とするセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法。

【請求項7】 前記ろう材にFe、Mg、Mn及びTiの群から選ばれる少なくとも1種が含まれていることを特徴とする請求項1~6のいずれかに記載のセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法。

【請求項8】 前記金属層の厚さが0.08μm以上であることを特徴とする請求項1~7のいずれかに記載のセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、セラミックス部材と、純アルミニウム部材又はアルミニウム合金部材(以下「アルミニウム部材」とも言う)との接合体の製造方

法に関し、構造部材等に好適に使用される接合体の製造 方法に関する。

[0002]

【従来技術】アルミニウム部材(鋳物材、展伸材等:融点460℃以上)は、種々の分野において利用が進んでおり、その諸特性を生かすべく、異種材料との複合化の試みがなされている。この異種材料の1つとしてセラミックス部材が挙げられるう付け接合による複合化が期待される。従来のろう付け接合法には、セラミックス部材とアルミニウム部材とをJISに規格されるろう材を用いることによって接合するものが知られている。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】しかし、JISに規格されるろう材の融点は585℃以上(JIS-BA4145:融点585℃、JIS-BA4045:融点590℃)であり、この温度に近い融点を持つアルミニウム部材とセラミックス部材との接合は、加熱によりろう材を溶かし接合する時にアルミニウム部材も同時に溶けてしまい実質的に接合できなかった。また、仮に接合出来たとしてもその接合体は強度的に問題があり、実用上問題があった。従って、JISに規格されるろう材を用いて接合する手法は、比較的融点の高い展伸材(融点600℃以上)の一部にしか使用できず、融点の低い鋳物材においては、大半が接合は不可能であった。

【0004】そこで、本発明は、セラミックス部材とアルミニウム部材とを低融点のろう材を用いて接合することによりアルミニウム部材を広範囲に選択でき、低温で容易に且つ高強度に接合する製造方法を提供することを目的とする。

[0005]

【課題を解決するための手段】その第1の手段は、セラ ミックス部材の表面にA1を主成分とする金属層を形成 し、該金属層上にCu22.5~32.5重量%及びSi 5.9重量%以下を含みA1を主成分とするろう材を用 いてアルミニウム部材を接合するセラミックス部材とア ルミニウム部材との接合体の製造方法である。また、第 2の手段は、セラミックス部材の表面にA 1を主成分と する金属層を形成し、該金属層上にCu24.2~29. 2重量%及びSi3.4~5.8重量%を含みA1を主 成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合する セラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造 方法である。また、第3の手段は、セラミックス部材の 表面にA1を主成分とする金属層を形成し、該金属層上 にCu26.0~27.6重量%及びSi3.9~5.7 重量%を含みA1を主成分とするろう材を用いてアルミ ニウム部材を接合するセラミックス部材とアルミニウム 部材との接合体の製造方法である。また、第4の手段 は、セラミックス部材の表面にAIを主成分とする金属 層が最上層となる複数の層を形成し、該金属層上にCu 22.5~32.5重量%及びSi5.9重量%以下を含

を接合するセラミックス部材とアルミニウム部材との接 合体の製造方法である。また、第5の手段は、セラミッ クス部材の表面にA 1を主成分とする金属層が最上層と なる複数の層を形成し、該金属層上にCu24.2~2 9.2重量%及びSi3.4~5.8重量%を含みA1を 主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を接合す るセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製 造方法である。また、第6の手段は、その手段は、セラ ミックス部材の表面にAlを主成分とする金属層が最上 層となる複数の層を形成し、該金属層上にCu26.0 ~27.6重量%及びSi3.9~5.7重量%を含み Alを主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材を 接合するセラミックス部材とアルミニウム部材との接合 体の製造方法である。前記手段の前記ろう材にFe、M g、Mn及びTiの群から選ばれる少なくとも1種が含 まれているセラミックス部材とアルミニウム部材との接 合体の製造方法が好ましい。また、前記手段の前記金属 層の厚さが0.08μm以上であるセラミックス部材と アルミニウム部材との接合体の製造方法が好ましい。 【0006】ここで、上記手段において、セラミックス 部材の表面に金属層を形成する方法としては、蒸着、ス パッタリング、メッキ等の方法がある。ここで「Alを 主成分とする金属層」は、純粋なAlからなる金属層で もよいし、ろう材とのヌレ性が十分保つことができれば 他の成分を含んだ金属層でもよい。他の成分としては、 例えばSi、Cuである。ここで、「A1を主成分とす る金属層が最上層となる複数の層」とは、セラミックス 部材の表面に2以上の層を形成し、少なくとも最上層が A1を主成分とする金属層であることを意味する。そし て、最上層の下の層、即ち、「最上層がA1を主成分と する金属層」と「セラミックス部材」との間の中間金属 層は、セラミックス部材と反応性良好な1層以上の金属 層であることが好ましい。具体的には、Ti、Zr等の 活性金属層が良い。また、本発明のセラミックス部材

みA 1 を主成分とするろう材を用いてアルミニウム部材

[0007]

【作用】上記第1及び4の手段の製造方法はCu22.5~32.5重量%及びSi5.9重量%以下を含みA1を主成分とするろう材を用いて接合するため、そのろう材の融点が584℃以下とJIS規格のろう材の融点より低くなり、その結果この温度以上の固相線温度を有するアルミニウム部材(鋳造材、展伸材)やセラミックス部材の接合面に形成したA1を主成分とする金属層に対してヌレ性が向上し高強度な接合が可能となる。また、上記第2及び5の手段の製造方法はCu24.2~

は、非酸化物セラミックスとしてSiaNa、SiC、A

1N、TiN、TiC等、酸化物セラミックスとしてA

1₂O₃、ZrO₂、TiO₂等、酸窒化物セラミックス

としてサイアロン等又はこれらの複合材料、Si₃N₄-

TiN、ZrO2-TiN等が適用可能である。

29.2重量%及びSi3.4~5.8重量%を含みA1を主成分とするろう材を用いて接合するため、そのろう材の融点が560℃以下とJIS規格のろう材の融点より低くなり、その結果この温度以上の固相線温度を有するアルミニウム部材(鋳造材、展伸材)やセラミックス部材の接合面に形成したA1を主成分とする金属層に対してメレ性が向上し高強度な接合が可能となる。更にまた、上記第3及び6の手段の製造方法はCu26.0~27.6重量%及びSi4~6.5重量%を含みA1を主成分とするろう材を用いて接合するため、そのろう材の融点が540℃以下とJIS規格のろう材の融点が540℃以下とJIS規格のろう材の融点より、その結果この温度以上の固相線温度を有るアルミニウム部材(鋳造材、展伸材)やセラミックス部材の接合面に形成したA1を主成分とする金属層に対してメレ性が向上し高強度な接合が可能となる。

【0008】前記各手段の前記ろう材にFe、Mg、M n及びTiの群から選ばれる少なくとも1種が含まれて いると、ろう材の融点の低下、ヌレ性の向上、時効硬化 促進等の効果が得られ、ひいては接合強度を向上させる ことができる。また、セラミックス部材の表面にAlを 主成分とする金属層を形成することにより、セラミック ス部材の表面とろう材とのヌレ性が向上しアルミニウム 部材との接合強度を高めることができる。また、セラミ ックス部材の表面にA 1を主成分とする金属層が最上層 となる複数の層を形成することにより、セラミックス部 材の表面とろう材とのヌレ性が向上しアルミニウム部材 との接合強度を高めることができる。更に、「Alを主 成分とする金属層」の厚さがO.OSμmより薄い場合 には接合強度は低いが、0.08μm以上とすることに より高強度な接合体を得ることができる。それはA1を 主成分とする金属層が、接合時にセラミックス部材の表 面とろう材とのヌレ性を大きくする。但し、5µmを越 えるような極端にA1を主成分とする金属層を厚くする ことは、接合体の製造コストを高くするため好ましくな い。また、Alを主成分とする金属層単独であってもセ ラミックス部材との密着強度は高いものであるが、A1 を主成分とする金属層とセラミックス部材との間にセラ ミックス部材と反応性良好な1層以上の中間金属層を介 在させることにより、セラミックス部材とA1を主成分 とする金属層の密着強度を向上させ、ひいては、接合強 度を高めることとなる。例えば、Ti層、Zr層、Mo + M n 層等の中間金属層として一層以上介在させること が好ましい。

[0009]

【発明の実施の形態】本発明のセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法を図1と図2を用いて説明する。図1は、本発明の一の実施例であるセラミックス部材1の表面にA1を主成分とする金属層40を形成し、該金属層40上にA1を主成分とする所定のろう材3を用いてアルミニウム部材2を接合するセラミッ

クス部材1とアルミニウム部材2との接合体の製造方法の接合する直前の状態を表す。図2は、本発明の他の実施例であるセラミックス部材1の表面にA1を主成分とする金属層40が最上層となる複数の層4を形成し、該金属層40上に所定のろう材を用いてアルミニウム部材2を接合するセラミックス部材1とアルミニウム部材2との接合体の製造方法の接合する直前の状態を表す。A1を主成分とする金属層40とセラミックス部材1との間には、複数の層4の一部である中間金属層41がある。ここで中間金属層41が「A1を主成分とする層」である場合には結局セラミックス部材1上には、A1を主成分とする金属層のみ存在することとなり、上記一の製造方法と同じ製造方法となる。

【0010】 【実施例】

-実験例1-

表1に示す種々のセラミックス部材1(直径18mm、長さ75mm)及び種々のアルミニウム部材2(直径18mm、長さ75mm)を準備し、表1に示すろう材3を用いて接合する。アルミニウム部材2は、JISに規格される各種アルミニウム部材鋳物材を用いた。各セラミックス部材1の表面には、図1に示すように予め表1に示す金属層40がスパッタリング、蒸着等で形成される。別途、ろう材3は、表1に示される組成を溶解し回転するCu製水冷ロール上に流すことにより(液体急冷法)、箔(直径18mm、厚さ100μm)を準備した。

【0011】 【表1】

	Na.	74ミニウム 部材	部材		金 属	8	ろ	う材の組織	茂(重量:	%)	ろう材 酸点	接合温度	引張り 強度
	INCL	JIS	3₽ 4/3	元 葉	厚さ (μm)	形成方法	At	Si	Cu	その他	(°C)	(°C)	(kgf/ma²)
実施例	1	A1060	SiaN, .	Al	0.08	スパッタ	残部	0. 45	22. 5	0. I Min	584	590	14.3
"	2	A5083	Al.D.	"	0. 2	"	"	2. 35	28. 5	0.2 Fe	547	550	20. 3
"	3	~	2r0,	"	0. 5	"	"	3. 73	32. 0		540	7	25. 5
"	4	ADC10	"	"	1. 0	"	"	5. 18	26. 8	0.3 Mg	520	530	27. 2
"	5	A1060	Si ₂ N ₄	"	1. 5	蒸着	"	0. 63	23. 8		582	590	13.9
"	6	"	A1 2 0 3	"	2.0	"	"	3. 83	24. 9	0. 1 Ti	548	560	14.7
"	7	A5083	2r0:		2. 5	"	"	3. 73	32. 0		540	н	26. 3
"	8	"	7	"	3.0	"	"	5. 18	26. 8	0. I Ti 0. 1 Mg	520	7	25. 8
比較例	9	A1050	SiaN.	"	0. 08	スパッタ	"	10. 0	0. 25	0. 1 Ti	590	600	5. 6
"	10	A5083	ZrO ₂	"	0. 5	"	"	8. 05	16. 93		552	560	12. 3
"	11	A1050	A1203	"	1. 5	蒸着	"	7. 5	0. 25	0.1 Ti 0.1 Min	615	620	7. 2
"	12	"	"	"	3. 0	"	v	10. 0	4. 0	0. 1 Mg 0. 1 Mn	585	590	6. 4

No. 9 JIS-BA4045 No.11 JIS-BA4343 No.12 JIS-BA4145

【0012】そして、アルミニウム部材2、ろう材3、セラミックス部材1の順に重ね合わせ、治具に固定し、炉内に配置、不活性ガス雰囲気にてろう材融点近傍で30分の保持を行い接合を行い、接合体を得た。接合後、JISの4号試験片に従い、引っ張り試験片に仕上げ試験に供した。結果を表1に示す。表1に示す様に、本発明の製造方法により得られた接合体は、高い接合強度を有していた。具体的な破断の形態は、まず接合界面のアルミニウム部材2が変形し、次にそのアルミニウム部材

2とセラミックス部材1の界面から破断した。その破面は、セラミックス部材1の破断面にアルミニウム部材2が付着した形となった。ろう材による接合強度は、アルミニウム部材2又はセラミックス部材1自身の強度と同等な強度を有していた。これに対し、比較例の製造方法による接合体は、接合していないかそれとも起点、破断の進行は接合界面又は、ろう材3層中であり接合強度は低かった。

【0013】一実験例2一

表2に示す種々のセラミックス部材1(直径18mm、 長さ75mm)及び種々のアルミニウム部材2(直径18mm、長さ75mm)を準備し、表2に示すろう材3を用いて接合する。アルミニウム部材2は、JISに規格される各種アルミニウム部材鋳物材を用いた。各セラミックス部材1の表面には、予めA1を主成分とする金属層40が最上層となる複数の層4が形成される。具体的には、表2に示す様にセラミックス部材1表面に中間

金属層41を表2に示す形成方法で形成後、最上層となる金属層40を形成する。別途、ろう材3は、表2に示される組成を溶解し回転するCu製水冷ロール上に流すことにより(液体急冷法)、箔(直径18mm、厚さ100μm)を準備した。

[0014]

【表2】

71/5:5/1 (5/5/7) 中間金属層 最上層 No 部材 部材 部材	4557 中間金属層 最上	中國金属編	間全馬	国 全属 編 操 上	#	4		4 H	所面	*	ろう村の組成(重量%)	(重要)	()	ろう村 離占	接通合業	引張り
JIS 元 素 厚さ (μm) 形成方法 元	元 素 厚さ (μη) 形成方法 元	元 素 厚さ (μη) 形成方法 元	素 厚さ (μm) 形成方法 元	(μ m) 形成方法 元	iK .		*	厚さ (μm)	形成方法	TV	25	3	もの他	()	2	(KE(/mm*)
21 A1060 SiaNo Ti-No 名0.1 スパッタ A1	SiaNe Ti-Mo. 名0.1 スパック	Ti-Wo . 名0.1 スパック	各0.1 スパック	21879		14		0.08	21879	級	0.45	22. 5	0. 1. N	584	280	13.9
22 A5083 A1±03 " " " " "	Ale03	i x	i x	ù		<i>u</i>		0.2	ž.		2.35	28.5	0.2 Pe	547	550	20. 1
23 " 1r0, " " "	2103 " " "		и и	"		`	,,	0.5	"		3. 73	32.0		540	*	25.3
24 ADC10 "W 20 焼きつけ	, w 20	50	20		焼きつけ		ķ	1.0	ı	1	5. 18	26.8	0.3 Mg	920	530	24.9
25 A1060 SisN, Ti-No 各0.1 素 番	Si _a N ₄ Ti-⊌e 各0.1 無	Ti-We 各0.1 素	各0.1	HAE.			,,	1.5	撇	*	0.63	23.8		582	590	13.1
26 " AlgOs Mo-Wa 20 焼きつけ	A1:09 Wo-Wa 20 焼き	80-Ma 20 焼き	20 機差	載	焼きつけ		,,	2.0		*	3.83	24.9	0.1 Ti	548	999	13.9
27 A5083 1r0, Ti-Wo 各0.1 蒸着	LrO, Ti-Wo 30.1 35	Ti-46 36.1 35	. 450.1 ₩	M			"	2.5	*		3. 73	32.0		540		26. 9
28 " Ag-Cu- 20 55ft" " Ti	" Ag-Cu- 20 55ft	Ag-Cu- 20 3544	20 55H	55#		1		3.0		*	81.8	26.8	0.1 Ti	929	"	25.1
4-21	4-31	4-7}	4-31										. 1. %			
29 A1050 SisN, Ti-No 各0.1 スパッタ	SisN, Ti-No 各0.1 スパッタ	Ti-No 各0.1 スパッタ	20.1 スパッタ	1 31879	41		*	0.08	スパック	*	10.0	0.25	0.1 Ti	590	909	5.1
30 A5083 2r0, " " "	Zr0, " "	· ·	2		ľ	,	,,	0.5	"	*	8.05	16.93		252	260	10.2
31 41050 41:09 " " 森林	Alt0s " " 如 数 44	10E	#40£	鞭	神中	ì	"	1.5	撇	>	7.5	0.25	0.1 Ti 0.1 Kin	615	620	6.3
32 " *** *** *** *** *** *** *** *** ***	// Wo-Mn 20 森歩つけ	Mo-Mn 20 極歩つけ	20 機能しけ	森のは		*		0 6	*	•	10.0	4.0	0.1 Mg 0.1 Mn	585	290	5.9

No.29 JIS-BA4045 No.31 JIS-BA4343 No.32 JIS-BA4145

【0015】そして、アルミニウム部材2、ろう材3、 セラミックス部材1の順に重ね合わせ、治具に固定し、 炉内に配置、不活性ガス雰囲気にてろう材融点近傍で3 0分の保持を行い接合を行い、接合体を得た。接合後、 JISの4号試験片に従い、引っ張り試験片に仕上げ試 験に供した。結果を表2に示す。表2に示す様に、本発 明の製造方法により得られた接合体は、高い接合強度を有していた。具体的な破断の形態は、まず接合界面のアルミニウム部材2が変形し、次にそのアルミニウム部材2とセラミックス部材1の界面から破断した。その破面は、セラミックス部材1の破断面にアルミニウム部材2が付着した形となった。ろう材による接合強度は、アルミニウム部材2又はセラミックス部材1自身の強度と同等な強度を有していた。これに対し、比較例の製造方法による接合体は、接合していないかそれとも起点、破断の進行は接合界面又は、ろう材3層中であり接合強度は低かった。

[0016]

【発明の効果】本発明による製造方法を用いることにより、特に融点が低くろう付けが困難なアルミニウム部材 鋳物材とセラミックス部材とが接合できる。従って、接 合部材としてのアルミニウム部材は、展伸材も含め非常 に広範囲に選択することができ、且つ高強度なセラミッ クス部材とアルミニウム部材との接合体が得られること となる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実験例1のセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法の接合する直前の状態を示す図である。

【図2】本発明の実験例2のセラミックス部材とアルミニウム部材との接合体の製造方法の接合する直前の状態を示す図である。

【符号の説明】

1・・・・ セラミックス部材

2・・・・ アルミニウム部材

3・・・・ ろう材

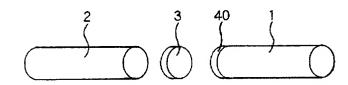
4···· Alを主成分とする金属層が最上層となる

複数の層

40· · · A1を主成分とする金属層

41・・・ 中間金属層

【図1】



【図2】

